19 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

◎ 公 開 特 許 公 報 (A) 平1−212301

@Int. Cl. 4

識別記号

广内整理番号

❷公開 平成1年(1989)8月25日

G 01 B 7/24 G 01 L 1/12 8505-2F 7409-2F

審査請求 未請求 請求項の数 4 (全8頁)

会発明の名称

ひずみセンサ

②特 願 昭63-36766

❷出 願 昭63(1988) 2月19日

@発明者 小浜

火 土 地大川田川

夫 神奈川県川崎市幸区小向東芝町1番地 株式会社東芝総合

研究所内

@ 発明者 菊地

正明

神奈川県川崎市幸区小向東芝町1番地 株式会社東芝総合

研究所内

n出 顧 人 株 式 会 社 東 芝

神奈川県川崎市幸区堀川町72番地

60代理人 弁理士 鈴江 武彦

外2名

明 細 有

1. 発明の名称

ひずみセンサ

- 2. 特許請求の範囲
- (1) 可換性を有する格録性の基板と、この基板上に渦巻き状パターンに形成されたコイルと、このコイルとは絶縁状態に前記基板に対して固定され上記コイルで発生した磁束の少なくとも一部の通路となる磁亜効果を有する非晶質磁性金属体とを具備してなるひずみセンサ。

② 可強性を有する絶縁性の基板と、この基板上にそれぞれ恐怖を状パターンに形成され、それぞれが発生する破束の向きを逆向きとした一対のコイルと、これらコイルとは絶縁状配各コイルのに対して1つまたは2つ固定され上記各コイルの発生した破束の少なるが最を有する非晶質磁性を関係とを具備してなるひずみセンサ。

③ 前記対をなす各コイルは、絶縁性の基礎上

に過巻き状パターンにコイルを形成したコイルユニットを複数級脳して形成されてなる請求項2記盤のひずみセンサ。

(4) コイルの中心部に、磁芯となる強磁性体が 配置されてなる請求項1、2、3の何れか1項に 記録のひずみセンサ。

3. 発明の詳細な説明

[発明の目的]

(産業上の利用分野)

本角明は、ひずみセンサに関する。

(従来の技術)

構造材のひずみを検出する手段としては、一般に、ひずみに対して抵抗値が変化する金属抵抗 形ひずみセンサが使用されている。

この金属抵抗形ひずみセンサは、他のセンサに比べて取扱いが容易で、信頼性が高いことから多用されている。しかし、金属抵抗形ひずみセンサは、一般に検出感度が低い。このため、この金属抵抗形センサを使って、たとえばロボット等の負債出や駆動力検出を行なう場合には、検出信号

を大きくするために、 駆動力伝達部材の一部にひずみ量が多くなる部分、 つまり機械的関性の低い部分を形成し、 この部分にひずみ しい 取動力伝達系の関性を下げることは、 ロボットの 応答性能の 下を招き、 好ましいことではない。 一方、 感度の 下のである といことではない。 である ないが がった この センサ は 取が あった の 割限が多く、 汎用性に欠ける 聞題があった。

このようなことから、取扱いが容易で、しかも 検出感度が高く、そのうえ信観性に富んだひずみ センサの出現が望まれているのが実状である。

(発明が解決しようとする課題)

上述の如く、従来のひずみセンサにあっては、 検出感度、取扱性、信頼性と言った要件を全て満 たすことはできなかった。

そこで本発明は、上述した要件の全てを満たす ことができ、しかも構造が簡単で製作も容易なひ ずみセンサを提供することを目的としている。

(作用)

磁型効果を有する非晶質磁性金属体は、引張力や圧縮力を受けると透磁率が大幅に変化する。 すなわち、引張力を受けると透磁率が小さくなり、 圧縮力を受けると透磁率が大きくなる。磁気異方 性を持たせると、その効果は一層大きい。

そして、 渦巻き状パターンに形成されたコイルは、コイル全体の 薄肉化を可能とし、 結果としてセンサ全体の薄肉化を可能とする。

[発明の構成]

(課題を解決するための手段)

上記目的を達成するために、本発明に係るひずみなンサでは、可能性を有する総録性の基礎と、この基板上に過程き状パターンに形成されたコイルと、このコイルとは絶縁状態に前記基板に対して固定され上記コイルで発生した磁束の少なくとも一部の通路となる磁量効果を有する非晶質磁性金属体とを含んだ構成となっている。

コイルは1つだけでもよいが、それぞれが発生する職東の向きを逆向きとした一対のコイルを設け、各コイルで発生した磁東の少なくとも一部を共通する1つの通路で通過させる非晶質磁性金属体を1つあるいは2つ設けると一層好ましい。

また、対をなす各コイルは、絶縁性の基板上に 過過き状パターンのコイルを形成さしてなるコイ ルユニットを複数積層して構成されたものでもよ

さらに、コイルの中心部に、磁芯となる強磁性 体を配置するとより効果的である。

また、発生する破束の向きを互いに逆向きとした一対のコイルは、これらで発生した破束のうち、ひずみ検出に供される有効破束分の割合を大きくする。このため、一対のコイルは、非晶質磁性金属体の透磁率変化がインダクタンス変化へ変換される変換率を高めることに寄与し、検出感度の一層の向上に寄与する。

また、コイルの中央部に磁芯となる強磁性体を配置しておくと、いわゆる端れ磁束分を少なくでき、有効磁束分の割合をきらに大きくできる。このため、透磁単変化がインダクタンス変化へ変換される変換率をきらに高めることが可能となる。

(実施例)

以下、図面を参照しながら実施例を説明する。 第1図には一実施例に係るひずみセンサ1の分解斜視図が示されており、第2図には同センサ1の側面図が示されている。

このひずみセンサ1は、大きく別けて、コイル 基板11と、このコイル基板11の図中下面に接 着された薄い絶縁シート12と、この絶縁シート 12の図中下面に接着された磁型効果を有する非晶質酸性金属板13と、コイル基板11の図中上面に接着された機様シート14とで構成されている。

コイル基板 1 1 は、たとえば厚さ 0.8 点。幅 12m. 長さ80mのマイラ等で形成された可能性を 有する絶縁性の基板15と、この基板15の一方 の面上にプリント配線技術によって同一方向に過 を巻く渦巻き状パターンに形成され、基板15の。 長手方向に配列された一対のコイル16a. 16 bと、これらコイル16 a、16 bを外部回 路に接続するために基板15上にプリント配線技 術によって形成された増子17a.17bとで構 成されている。コイル16aの最内増は、基板 15を呼み方向に貫通して基板15の図中下面に プリント配線技術によって形成された波り線18 の一端に接続されている。また、コイル166の 最内端は、同じく基板15を厚み方向に黄通して 波り終18の他輪に接続されている。コイル 16mの最外増は、基板15上に形成されたプリ

すなわち、第5回に示すように、図中実線矢印 方向の背重Wが加わる構造材Pのひずみ(すなわち荷重W)を検出する場合には、構造材Pの外周 固で、荷重Wの方向と平行し、かつ構造材Pの執 心線を通る線上に一対のひずみセンサ1、1、を 対向関係に接着剤で囲着する。固若に懸しては、 各ひずみセンサ1、1、共に非晶質磁性金属板 ント配線19を介して端子17aに接続されている。同様に、コイル16bの最外端も基板15上に形成されたブリント配線20を介して端子17bに接続されている。したがって、コイル16a、16bは、端子17a、17bを介して電流を流すと互いに逆向きの磁束を発生する。

絶録シート12, 14は, たとえば厚さ0.1 mm, 幅12mmで, コイル16 a. 16 bを覆い得る長さの絶縁低あるいは高分子シートによって形成されている。

非品質磁性金属板 1 3 は、組成がたとえば (Fe_{1-x} Co_x) 78^{S1}8 B 14^のもので、厚さ0.8 mm。 幅 12 mmで、絶録シート 1 2 と同じ長さに形成されている。そして、この非品質磁性金属板 1 3 には、長手方向、つまりコイル 1 6 a、 1 6 b の配列方向を磁化容易軸とする磁気異方性処理が施されている。

このような構成であると、増子17a.17bを介してコイル16a.16bに電流を流すと、

13側を構造材 P 側に位置させ、かつ非晶質磁性 全属 収 1 3 の 長手方向が構造材 P の触心線に沿う とともに荷取 W の方向と直交する関係に固着する。 到ひずみセンサ 1、1′を上記関係に固着すると、 構造材 P に荷重 W が 加わったとき、 第 6 図に示す ように、 ひずみセンサ 1 側の非晶質 強性 金属 収 1 3 には荷重 W に対応した 長手方向への引張力 P が、またひずみセンサ 1′側の非晶質 金属 板 1 3 には荷重 W に対応した 長手方向への圧縮カー F が 作用する。

このように、ひずみセンサ1、1′を取付け、 実際にひずみ量を信号として取出すときには、第 7 図にみすような回路を用いればよい。1′のの 近次器31、32と各ひずみセンサ1、1′のの が投続された2組みのコイル16a、16bとで ブリッジ回路33を構成する。そして、ブリッジ 回路33の電解人力増を振幅一定の交流はラシッ 力する交流は号級34に接続する。一切 クリッジ回路33の中点間磁位差を差動増幅器35に導 人して増値する。構造材Pに第5図に示すように

荷黛Wが加わると、ひずみセンサ1例の非品質磁 性金属板13には引張力Fが作用し、これによっ て非晶質磁性材13の遺磁率が小さくなるので、 このひずみセンサ1に組み込まれているコイル 1 6 a . 1 6 b の合成インダクタンス値は荷重 ₩が加わる前の値より小さくなる。一方、ひずみ センサ1、側の非晶質磁性金属板13には圧縮力 - Fが作用し、これによって非晶質磁性材13の 通磁率が大きくなるので、このひずみセンサ1′ に組み込まれているコイル16a, 16bの合成 インダクタンス値は大きくなる。したがって、荷 童♥が等の状態でブリッジ回路33のパランスを とっておくと、荷重Wが加わったときにはパラン スがくずれ、ブリッジ回路33の中点間に荷盤w に対応した電位差が発生する。この電位差を差動 増幅器35によって増幅する。そして、発動増幅 器35の出力を位相検波回路36に導入し、交流 信号減34の出力との位相差に応じて検波整流を 行なわせ、この出力をフィルタ回路37で平滑す ると、構造材Pのひずみ量、つまり荷重Wに対応

した直流出力電圧V。を得ることができる。第8 図は荷重Wと直流出力電圧V。との関係を示している。

このように、簡単な構成であるのも拘らず、ひ ずみセンサとして十分に機能させることができる。 実験によると、厚さ0.2 四の非品質磁性金属板 13を用い、非品質磁性金属板13と絶縁シート 14との間の間隔を0.4 ねとし、コイル16g、 16bの着数をそれぞれ80ターン。コイルの中心 間距離を10至として、非晶質磁性金属板の長手方 向に400 × 10⁴ のひずみを与えたとき、娘子17 a, 17 b 間でのインダクタンスの変化は5%以上 であった。この位は金属抵抗形ひずみセンサのゲ - ジ率に変換すると125 以上となる。金属抵抗形 ひずみセンサのゲージ率は2 前後であことからし て、金属低抗形ひずみセンサに比べてはるかに高 感度で、半導体ひずみセンサに匹敵するほどの高 感度な検出が可能となる。そして、この場合には 半導体ひずみセンサに比べて構造が簡単で、制限 条件が少ないので使い易く。しかも信頼性に言ん

だものが得られる。

第9図には別の実施例に係るひずみセンサ1 a が示されている。第1回に示したひずみセンサ1 では、コイル基板11の片面側にだけ非晶質磁性 金属板13を設けているが、この実施例に係るひ ずみセンサ1aでは、コイル基板11の両面に非 品質磁性金属板13、13′を設けている。非品 質磁性金属板13,13′のひずみに対する透磁 卑変化作用は、 強膜程度の厚みでも起こる。 した がって、非晶質磁性金属板13、13′の厚みを 十分に薄くしても何等支陣は生じない。一方、コ イル16a、16bを渦巻き状パターンに形成し ているので、コイル基板11の厚みも十分符くで まる。したがって、上記のようにコイル基板11 の両面に非晶質磁性金属板13,13′を設けて もセンサ全体の厚みが大幅に増すようなことはな い。そして、上記のように非基質磁性金属板 13'を付加すると。第10図中に実験矢印41 で示すように, コイル16a, 16bで発生した 全磁束を非晶質磁性金属板13,13′内の長手 方向に通過させることができ、検出感度を一層向きしまると、呼音る。 実験によると、呼音の1.1 20の非晶質磁性金属板 1 3、1 3、を用い、両者間の間隔を 0.4 20とし、コイル 1 6 a、1 6 bの巻数をそれぞれ 80ターン、コイルの 日本の 4 00 × 10 のの ずふを与えたとの 20 位 20 を与えたとの 20 位 20 でのインダクタンスの 20 位 20 でのインダクタンスの 20 で 20 で 3 に 250 以上であった。この値は全属抵抗形 ひょう 250 以上であった。この値は全属抵抗形 ひょう 250 以上であった。この値は全属抵抗形 ひょう 250 以上であった。この値は全属抵抗形 ひょう 250 以上であった。 250 は 250 以上であった。 250 以上を 3 250 以上を

第1図および第9図に示す実施例では、基板 15の片面に一対の過程を状パターンのコイル 16 a、16 bを設けてコイル基板11を構成しているが、第11図および第12図に示すように、基板15の両面に過程を状パターンのコイル 16 a、16 a、および16 b、16 b、を設け、これらコイル16 aと16 a、16 bと 16 b、をそれぞれ基板15を貫通する波り線 4 2 a 、 4 2 b で 直列に接続するとともに経緯を それぞれプリント配線 4 3 、 4 4 および 4 5 、 4 6 を介して 焙子 4 7 a 、 4 7 a 、 および 焙子 4 7 b 、 4 7 b 、 に接続し、 直列に接続されたコイル 1 6 a 、 1 6 a 、 で発生する 磁束の向きと直 列に接続されたコイル 1 6 b 、 1 6 b 、 で発生す る 磁束の向きとが 逆関係になるように 電液を液す ようにしてもよい。

このように構成すると、センサの厚みを増すことなく、またセンサの幅を広くすることなくコイルの巻数を増加させることができる。

第13図にはさらに別の実施例に係るひずみセンサ1 bが示されている。このひずみセンサ1 bは、第9図に示したひずみセンサをさらに改良したもので、コイル16a、16 b の中央部に、基板15を貫通する形に非晶質磁性金属材等でたとえば円住状に形成された強磁性材51a、51 b を埋め込んだものとなっている。

このような構成であると、強磁性材 5 1 a 。 5 1 b の存在によって、コイル周辺での漏れ磁束

上述した各実施例では、磁束の発生方向を逆方向とした、いわゆる一対のコイルを設けているが、一方のコイルだけを設けた場合でも金属抵抗形ひずみセンサより盛度の高いセンサを得ることができる。

[発明の効果]

本発明に係るひずみセンサは上記のように構成 されているので、次のような効果を変する。

を抑制でき、コイル16a、16bで発生した世 束のほぼ全部を、第14図中央線矢印52で示す ように、非晶質磁性金属板13、13′の長手方 向の限られた1つの経路、つまりひずみによって 透磁率が変化する部分に集中させて通過させるこ とができる。したがって、第9図に示した実施例 の場合より検出感度を向上させることができる。

第15図にはさらに異なる実施例に係るひずみセンサ1cが模式的に示されている。この実施例に係るひずみセンサ1cは、基板15上にコイル16a、16bを渦巻き状パターンに形成してなるコイルユニット61を、各コイルユニット61のコイルの軸心線を一致させて3層積層するとともにコイルの中央部にたとえば円柱状の強磁性材51a、51bを埋め込んだものとなっている。

このような構成であると、第13図に示したひずみセンサ1bと同様な効果が得られるとともにコイルの合成インダクタンス値を大きくできるので、信号処理回路の構成を簡単化でき、扱い易さを一層向上させることができる。

ることができる。

請求項2に記載のひずみセンサでは、上述した 効果が得られることは勿論のこと、発生する破束 の向きを耳いに逆向きとした一対のコイルが、ひ ずみ検出に供される有効破束の割合を増加させる。 このため、非晶質磁性金属体の透磁率変化がイン ダクタンス変化へ変換される変換率を高めること ができ、検出感度を一層向上させることができる。

請求項3に記載のひずみセンサでは、上述した 効果に加え、コイルを複数の稜層構成としている ので、イングクタンス値を大きくでき、この結果、 信号の後処理を容易化できるので、一層使い易さ を向上させることができる。

請求項4に記載のひずみセンサでは、コイルの中央部に強磁性体が配置されているので、漏れ磁東をなくすことができ、コイルで発生した磁束のほとんど全部を非晶質磁性金属体内の特定の部分に通過させることができる。このため、透磁率変化がインダクタンス変化に変換される変換率をさらに高めることが可能となり、検出感度を一層向

特開平1-212301(6)

上させることができる。

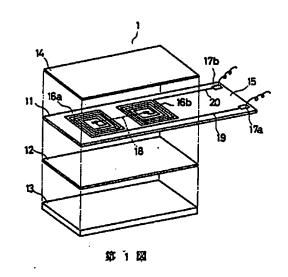
4. 図面の簡単な説明

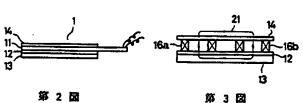
第1回は一実施例に係るひずみセンサの分解斜 祖図、第2図は同ひずみセンサの側面図、第3図 は同ひずみセンサにおいてコイルで発生した破束 の通過路を説明するための図、第4図は磁差効果 を有する非晶質磁性金属体のひずみと透磁率との 関係を説明するための図、第5図は構造材に加わ る荷重をひずみセンサを用いて検出するときのセ ンサ設置例を説明するための図。第6図は第5図 に示すようにひずみセンサを設置したとき各ひず みセンサに組み込まれた非品質磁性金属体に加わ る力を説明するための図、第7図はひずみセンサ によって得られたインダクタンス値変化を直流電 圧信号に変換するための回路の一例を示す図、第 8 図は同回路の出力電圧を説明するための図。第 9 図は別の実施例に係るひずみセンサの側面図, 第10回は同ひずみセンサにおける磁束の過路を 説明するための図、第11図はコイル設置の変形 例を説明するための側面図、第12図は第11図

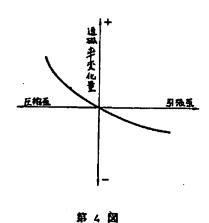
における A - A 様矢視図、第13回はさらに別の 実施例に係るひずみセンサの緩断回図、第14回 は同ひずみセンサにおける磁束の通路を説明する ための図、第15回はさらに異なる実施例に係る ひずみセンサの検式的構成図である。

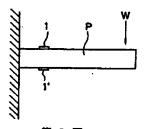
1、1 a、1 b、1 c … ひずみセンサ、1 1 … コイル基板、1 2、1 4 … 柏緑シート、1 3、 1 3′ … 磁面効果を育する非晶質磁性金剛板、 1 5 … 可複性の育する柏緑性の基板、1 6 a。 1 6 a′、1 6 b、1 6 b′ … 過巻き状パターン に形成されたコイル、3 3 … ブリッジ回路、 5 1 a、1 5 b … 強磁性体、6 1 … コイルユニット。

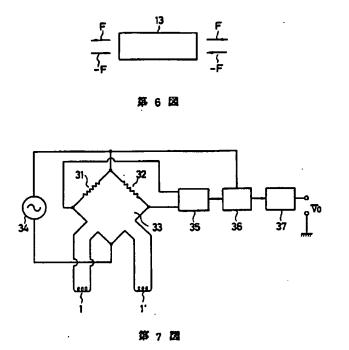
出願人代理人 弁理士 鈴江武彦

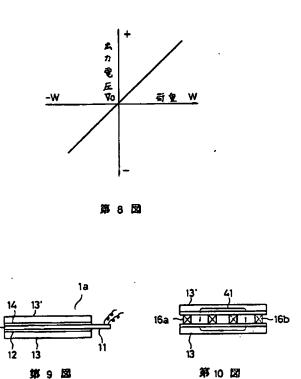


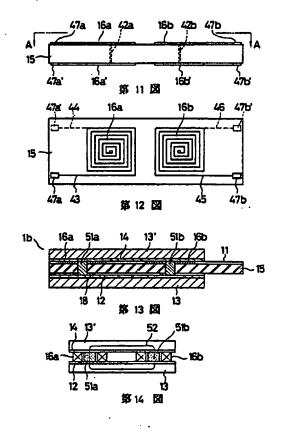


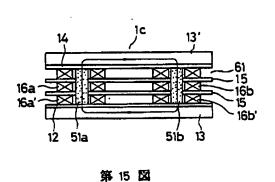












手腕相正掛

63.8.26 昭和 年 月 日

特許庁長官 吉 田 文 数 股

- 1. 事件の表示 特験昭 6 3 - 3 6 7 6 6 号
- ひずみセンサ
- 3. 補正をする者 事件との関係 特許出顧人 (307) 株式会社 東 き
- 4. 代 理 人 東京都千代田区間が関3丁目7春2号UBBビル 〒100 電話03〈502〉3181(大代表) (5847) 弁理士 鈴 江 武 彦
- 5. 自恐福正

2. 発明の名称

6. 補正の対象 明細書



7. 補正の内容

- (1) 明細書の第4頁16行目に「形成さしてなる」 とあるのを「形成してなる」と訂正する。
- 辺明細書の第8頁13行目に「厚さ0.3 mm.」と あるのを「厚さ0.03mm,」と訂正する。
- ③明細番の第8頁17行目に「向を磁化容易軸」 とあるのを「向とは直交する方向を磁化容易軸」 と訂正する。
- (州町細省の第12頁6 行目に「厚さ0.2 mm」とあるのを「厚さ0.03mm」と訂正する。
- 日明細書の第14頁3行目に「0.1 mm」とあるのを「0.01mm」と訂正する。

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
□ OTHER.

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.